(19) 日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出顧公開番号

特開平4-287952

(43)公開日 平成4年(1992)10月13日

(51) Int.Cl. ⁵ H 0 1 L	23/12	識別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所
11011	21/52	A	i - 603E174				
	23/14		7352-4M	H01L	23/12		Q
			7352-4M		23/14 審査請求	未請求	M 請求項の数3(全 8 頁)
(21) 出願番号		特顯平3-23079		(71)出願人	000006013 三菱電機株式会社		
(22) 出顧日		平成3年(1991)2月18日					九の内二丁目2番3号
				(72)発明者	福岡市		東1丁目1番1号 三菱電製作所内
				(74)代理人			守 (外1名)

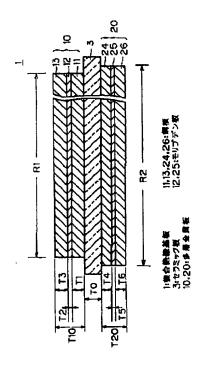
(54) 【発明の名称】 複合絶縁基板およびそれを用いた半導体装置

(57)【要約】

【目的】パワーモジュールなどに用いられる複合絶縁基 板において、セラミック基板のクラックやソリを防止す

【構成】セラミック基板3の上下に多層金属板10,2 0を設ける。各多層金属板10,20は、2枚の鋼板1 1, 13, 24, 26の間にモリブデン板12, 25を 挟んだ構成となっている。モリプデン板は銅板の拘束部 材として機能する。セラミック基板の上下に多層金属板 を設けているため、力学的バランスも確保されている。

【効果】セラミック板のクラックやソリが防止できるた め、大きなサイズの複合絶縁基板を高い歩留りで製造可 能である。その結果、単一の複合絶縁基板上に多数の電 子部材を実装可能であって、継ぎ電極が不要になる。



, ģ

【特許請求の範囲】

【請求項1】 複合絶縁基板であって、(a) セラミック 基板と、(b) 前配セラミック基板の第1の表面上に接合 された第1の多層金属板と、(c) 前記セラミック基板の 第2の表面上に接合された第2の多層金属板とを備え、 前記第1の多層金属板は、(b-1) 銅または銅合金よりな り、前記第1の表面上に固着された第1の金属板と、(b -2) キリブデン、タングステンまたけそれらのうちのい ずれかの合金よりなり、前記第1の金属板の上に固着さ れた第2の金属板と、(b-3) 銅または銅合金よりなり、 前記第2の金属板上に固着された第3の金属板とを有 し、前記第2の多層金属板は、(c-1) 銅または銅合金よ りなり、前記第2の表面上に固着された第4の金属板 と、(c-2) モリプデン、タングステンまたはそれらのう ちのいずれかの合金よりなり、前配第4の金属板の上に 固着された第5の金属板と、(c-3) 鋼または鋼合金より なり、前配第5の金属板上に固着された第6の金属板と を有することを特徴とする複合絶縁基板。

【請求項2】 請求項1の複合絶縁基板が用いられた半 の金属板が前記金属ペース板の上に接合されることによ って前記金属ペース板上に固定され、かつ前記第1の多 層金属板が所定のパターンに加工された請求項1の複合 絶縁基板と、(c) 前記第1の多層金属板の上に配置され た半導体チップとを備えることを特徴とする半導体装 置。

請求項2の半導体装置であって、前記第 【諸求項3】 2の多層金属板の平面サイズが前配第1の多層金属板の 平面サイズよりも大きくされ、かつ、前配第1と第2の 多層金属板のそれぞれの体積を実質的に同一としたこと 30 を特徴とする半導体装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は複合絶縁基板およびそ れを用いて構成された半導体装置に関するもので、特 に、パワーモジュール用として有用な複合絶縁基板に関 する。

[0002]

【従来の技術】図4は従来の半導体パワーモジュールの 一例を示す平面図であり、図5はその拡大断面図であ 40 る。このパワーモジュール100は、銅ペース板101 の上に配列された複数の絶縁基板110を備えている。 図?に拡大して示すように、これらの絶縁基板110の それぞれはセラミック基板111の両面に銅板112, 113を接合して構成されている。このうち銅板112 の平面形状は回路接続パターンに合わせた形状となって いる。そして図5に示すように絶縁基板110の上には 半導体チップ120がハンダ付けされており、半導体チ ップ120にはアルミワイヤ121が電気的に接続され ている。

【0003】また、電極端子131を有するアウトサー トケース130がその端部132において飼べ一ス板1 01に接着されており、これによって絶縁基板110や 半導体チップ120はアウトサートケース130の中に 収容される。また、電極端子131と電気的に一体化さ れた接続端子部分133が絶縁基板110内の銅板11 3 (図5には図示せず) からなる回路パターンにハンダ 付けされることによって、無医性子131と些時性チャ プ120とが電気的に接続されている。このため、電極 10 端子131を介してこのパワーモジュール100の駆動 や制御を行なうことができる。

2

【0004】このパワーモジュール100の製造にあた っては、まず、銅ペース板101に絶縁基板110をハ ンダ付けする。そして絶縁基板110上へ半導体チップ 120をハンダ付けするとともに、後述する継ぎ電極1 50の取付けを行なう。また、半導体チップ120への アルミワイヤ121のポンディングを行なう。この状態 の半製品はベース組立て完了品と呼ばれる。

【0005】次に絶縁基板110の回路パターン部分の 導体装置であって、(a) 金属ペース板と、(b) 前配第6 20 上に選択的にハンダを塗布するとともに、アウトサート ケース130の端部132に接着剤を塗布する。そして このベース組立て完了品にアウトサートケース130を 上からかぶせ、接着剤によるアウトサートケース130 と鋼ペース板101との接着を行うとともに、接続端子 部分133と回路パターンとのハンダ付けを行なう。こ の接着工程は加熱しつつ実行される。

> 【0006】その後、ハンダ付け用に使用したフラック スを洗浄する。そしてシリコンゲル141をケース13 0の中に注入し、オープンによって加熱キュアを行な う。さらにケース130の中の残部の空間にエポキシ樹 脂142を注入し、オープンによって同様の加熱キュア を行なう。これによってパワーモジュール100のアセ ンプリが完了する。

> 【0007】ところで一般に、パワーモジュールは大電 流下で使用するためにその発熱も大きなものとなる。従 ってパワーモジュール100に繰返して通電すると、絶 **縁基板110は温度差の大きなヒートサイクルの影響を** 受けることになる。そして従来の絶縁基板110では、 熱膨張係数が互いに大きく異なるセラミック基板111 と銅板112、113のみによって形成されているた め、仮に絶縁基板110の平面サイズを大きくすると上 記ヒートサイクルによってセラミック基板111と銅板 112、113との間に大きな応力が発生し、セラミッ ク基板111にクラックが生ずることがある。

【0008】また、絶縁基板110の製造にあたっては 銅板112、113をセラミック基板111に硬口ウ付 けしなければならないため、このときにも温度分布の不 均一によって歪やソリが生じやすい。

【0009】このため、絶縁基板110の平面サイズと 50 しては実用上50mm×50mmが限界となっている。

【0010】一方、例示したパワーモジュール100な どにおいては半導体チップ120や他の部品の実装のた めに、上配限界サイズの数倍のサイズを持った絶縁基板 を必要としている。従ってこの要求を満足させるために 上記限界サイズまたはそれ以下のサイズを持つ複数の絶 縁基板110を配列し、それらの間の電気的接続はブリ ッジ状の継ぎ電極150を用いて達成するという構成を とっていて

[0011]

【発明が解決しようとする課題】ところがこのような従 10 来の構成では継ぎ電極150による接続工程が必要にな るだけでなく、複数の絶縁基板110の相対的位置決め を精度よく行なうことが困難である。その結果、パワー モジュール100のアセンブリにおける工程数が多く、 その組立て精度に限界があった。

【0012】このような状況に対処するため、特開昭2 -34577号公報では図8のような複合絶縁基板21 0が提案されている。この複合絶縁基板210では図7 の銅板112のかわりに多層金属板220を使用してい る。この多層金属板220は2枚の銅板211,213 20 の間にモリプデン板212を挟んで構成されており、多 暦金属板220全体としての熱膨張係数がセラミック基 板111の熱膨張係数に比較的近くなっている。

【0013】ところが、このような複合絶縁基板210 ではセラミック基板111の上部に存在する多層金属板 220と下部に存在する銅板113とのそれぞれの熱膨 **張係数が互いに異なるため、ヒートサイクルを受けた際** にセラミック基板111の上下における力学的パランス が崩れ、複合絶縁基板210にソリが発生し易いという 問題がある。

【0014】この発明は従来技術における上述の問題の 克服を意図しており、高い歩留りで比較的大きなサイズ のものが製造可能であり、ヒートサイクルによってクラ ックが発生することもなく、ソリも発生しにくい複合絶 縁基板を得ることを第1の目的としている。

【0015】またこの発明の第2の目的は、上記のよう な複合絶縁基板を用いることによって、組立工程数が少 なく、継ぎ電極による接続工程も不要であるとともに、 内部部品の位置決め精度も高い半導体装置を得ることで ある。

[0016]

【課題を解決するための手段】上記の課題を解決するた めに、この発明にかかる複合絶縁基板では、(a) セラミ ック基板と、(b) 前記セラミック基板の第1の表面上に 接合された第1の多層金属板と、(c) 前記セラミック基 板の第2の表面上に接合された第2の多層金属板とを備

【0017】そして、前記第1の多層金属板は、(b-1) 銅または銅合金よりなり、前記第1の表面上に固着され た第1の金属板と、(b-2) モリプデン、タングステンま 50 10を用いて構成した半導体装置(パワーモジュール)

たはそれらのうちのいずれかの合金よりなり、前配第1 の金属板の上に固着された第2の金属板と、(153) 銅ま たは銅合金よりなり、前記第2の金属板上に固着された 第3の金属板とを有している。

Ì

【0018】また、前配第2の多層金属板は、(c-1) 銅 または銅合金よりなり、前配第2の表面上に固着された 第4の金属板と、(c-2) モリプデン、タングステンまた 特されたのうちのいずわかの企会とりかり、約四億4の 金属板の上に固着された第5の金属板と、(c-3) 鋼また は網合金よりなり、前配第5の金属板上に固着された第 6の金属板とを有する。

【0019】この発明は上配複合絶縁基板が用いられた 半導体装置をも対象としており、この半導体装置は、 (a) 金属ペース板と、(b) 前配第6の金属板が前記金属 ベース板の上に接合されることによって前配金属ベース 板上に固定され、かつ前配第1の多層金属板が所定のパ ターンに加工された上記複合絶縁基板と、(c) 前記第1 の多層金属板の上に配置された半導体チップとを備え

【0020】好ましくは、前配第2の多層金属板の平面 サイズが前記第1の多層金属板の平面サイズよりも大き くされ、かつ、前記第1と第2の多層金属板のそれぞれ の体稽を実質的に同一とする。

[0021]

【作用】この発明にかかる複合絶縁基板およびそれをも 用いて構成された半導体装置では、セラミック基板の両 面に多層金属板が設けられており、各多層金属板の熱膨 張係数がセラミック基板の熱膨張係数に近くなってい る。このため、ヒートサイクルを受けた際にもセラミッ 30 ク基板にクラックが生じにくい。その結果、比較的大き なサイズの複合絶縁基板が高い歩留りで製造可能であ り、継ぎ電極を必要としない。

【0022】またセラミック基板の両面側における力学 的パランスがよく、複合絶縁基板のソリが防止される。

【0023】一方、半導体チップで発生した熱が金属べ ース板に向って拡散する際には、その熱流の断面積は半 導体チップから金属ペース板へと向って次第に広がって 行く。このため、半導体チップ側に設けてある第2の多 層金属板の平面サイズを金属ペース板側の第1の多層金 40 属板の平面サイズよりも大きくすることによって、熱の 拡散能力を高めることができる。この場合において、第 1のと第2の多層金属板のそれぞれの体積を実質的に同 ーとすれば、第1のと第2の多層金属板からセラミック 基板へ与えられるそれぞれの拘束力が実質的に同一とな って、セラミック基板の上下における力学的パランスを さらに高めることができる。

[0024]

【実施例】図1は、この発明の一実施例である複合絶縁 基板1の断面図である。また図2は、この複合絶縁基板

50についてそのケーシング前の状態を示す平面図であ り、図2の1-1断面が図1に相当する。図1に示すよ うに、この複合絶縁基板1はセラミック基板3の上面と 下面とのそれぞれのの上に第1と第2の多層金属板1 0.20をそれぞれ硬ロウ付けすることによって構成さ れている。

【0025】第1の多層金属板10は、2枚の鋼板1 1、120円にオリプデングリクを代かとうだされたた 相互に接合して形成されている。同様に、第2の多層金 属板20も、2枚の銅板24,26の間にモリプデン板 10 絶縁基板1を高歩留りで製造し、それを利用できるから 25を挟むようにこれらを相互に接合して形成されてい る。第1の多層金属板10はその上に形成すべき電子回 路の形状に合わせてパターニングされている(図2参 照)。セラミック基板12、25の材料としては、たと えばアルミナ (Alz Os) や窒化アルミ (AlN) を

【0026】第2の多層金属板20の平面サイズR2 は、第1の多層金属板10の平面サイズR1よりも大き くされており、第1の多層金属板10の外周部は第2の た、各部材3, 11~13, 24~26のそれぞれの厚 さT0, T1~T3, T4~T6は次のようになってい る。

[0027]T0=0.635m

母材とするセラミックが使用される。

T1 = 0.5 mT 2 = 0.1 mmT 3 = 0. 5 mm,

T4 = 0.4 mmT 5 = 0.1 mmT6 = 0. 4 mm

このため、第1と第2の多層金属板10、20のそれぞ れの厚さT10,T20は次のようになり、第1の多層 30 面と下面とのそれぞれに第1と第2の多層金属板10, 金属板10の厚さT10は、第の多層金属板20厚さT 20よりも厚い。

[0028]

T 1 0 = 1.1 mmT20=0.9mそして、好ましくは、第1の多層金属板10の体積が、 第2の多層金属板10の体積と実質的に等しくなるよう に、これらの多層金属板10,20のサイズが決定され る。

【0029】図2を参照して、この複合絶縁基板1は、 第2の多層金属板20を銅ペース板101の上に固着し 40 合絶縁基板1を使用する場合、半導体チップ120で発 て使用される。第1の多層金属板10は回路パターンに 合わせてパターニングされており、その上にはシリコン からなる半導体チップ120がハンダ付けされている。 図2には示されていないが、このパワーモジュール50 は図4~図6に示した従来のパワーモジュール100と 同様に、各半導体チップ120や回路パターンがアルミ ワイヤによって電気的に接続されており、電極端子を有 するアウトサートケース内に収容される。アウトサート ケース内の各部材が樹脂封止されることも図4~図6の モジュールと同様である。アウトサートケースのかわり 50 金属板10のサイズと同一のサイズまで小さくした場合

にインサートケースなどを用いることもできる。

【0030】従来のパワーモジュール100においては 複数の絶縁基板110が使用されているが、この実施例 のパワーモジュール50では1枚の複合絶縁基板1のみ が使用されており、難ぎ竜極は不要である。それは、複 合絶縁基板1の製造過程においてこの複合絶縁基板1に 加わる熱や、半導体チップ120の繰返し動作時のヒー トサイクルに対すてセラミック世界の内が形が少さいた め、たとえば100mm×100mmという大サイズの複合 である。その理由の詳細は以下の通りである。

6

ş.

【0031】この実施例で使用される銅板、モリブデン 板、セラミック板のそれぞれの熱膨張係数 αc 、 αx 、 as の値は次の通りである。

[0032]

 $a_c = 16.5 \times 10^{-6}$ /度

 $\alpha_{\rm H} = 3.0 \times 10^{-6} \sim 4.0 \times 10^{-6} / \rm g$

 $a_{s} = 5.0 \times 10^{-6}/E$

したがって銅板11,13,24,26の熱膨張係数 a 多層金属板 20 の外周部よりも内側に存在している。 ま20 。 はセラミック基板 3 の熱膨張係数 lphas よりもかなり大 きいが、セラミック基板3の熱膨張係数ας に近い熱膨 **張係数 αμ を持つモリプデン板12, 25が銅板11,** 13,24,26の拘束部材として設けられていること により、ヒートサイクル時における多層金属板 10,2 0の熱膨張とセラミック基板3熱膨張のとの差は小さく なる。その結果、ヒートサイクル時などにおいてセラミ ック基板3に加わるストレスが減少し、複合絶縁基板1 のサイズを大きくしてもセラミック基板3にクラックが 生じることが防止される。また、セラミック基板3の上 20が固着されているため、セラミック基板3に加わる 水平方向の応力はその上下面でほば等しくなり、セラミ ック基板3にソリが生じることもない。

> 【0033】このため、継ぎ電極を用いずに比較的多数 の半導体チップ120をひとつの複合絶縁基板1の上に 実装可能であって、パワーモジュール50の組立て工程 数が減少し、各部材の相対的位置決め精度も向上する。

> 【0034】次に、第1と第2の多層金属板10,20 のサイズの関係について述べる。図2のような態様で複 生する熱は図3の放熱経路TDに沿って複合絶縁基板1 からペース板101に拡散する。セラミック基板3の中 における放熱経路TDのひろがり角度はおよそ45度で ある。そして第2の多層金属板20の平面サイズを第1 の多層金属板10の平面サイズよりも大きくしているた め、第1の多層金属板10の端部付近から放射状に拡散 する熱を第2の多層金属板20によって受取り、それを ペース板101へと効率良く伝えることができる。すな わち、第2の多層金属板20の平面サイズを第1の多層

7

と比較して、第1の多層金属板10の端部付近からの熱 がペース板101に伝わり易くなり、複合絶縁基板1の -熱放散能力が向上する。

【0035】ところで、相対的に第1の多層金属板10

の平面サイズは第2の多層金属板20の平面サイズより も小さいが、この実施例では第1の多層金属板10の厚 さT10を第2の多層金属板20の厚さT20よりも厚 くしてそれで知の代でパナ門竹に同一とたるようにして いる。このため、第1の多層金属板10全体としての熱 それと近くなっており、セラミック基板3のソリがより 有効に防止される。

【0036】複合絶縁基板1を製造するにあたっては、 矩形の形状を持つ2枚の多層金属板をセラミック基板3 の上面と下面とにそれぞれロウ付けし、その後に上面側 の多層金属板を選択的にエッチングして、パターン化さ れた第1の多層金属板10を得てもよい。また、第1の 多層金属板10は、あらかじめパターン化しておいた多 層金属板をセラミック基板3の上面にロウ付けすること るかが事前にわかっているときには、そのパターン面積 を考慮して第1と第2の多層金属板10,20の体積が 実質的に同一になるようにそれぞれの厚さの比を定める ことが可能である。また、標準的な回路パターンを想定 し、そのパターン面積に対して第1と第2の多層金属板 10,20の体積が実質的に同一になるように第1と第 2の多層金属板10,20のサイズや厚さを決めること もできる。さらに、パターン化する前の状態で第1と第 2の多層金属板10,20の体積がほぼ同一となるよう にしておくことも可能である。

【0037】上記実施例では第1と第2の多層金属板1 0,20の中の拘束部材としてモリプデン板12,25 を用いたが、モリブデン合金板、タングステン板または タングステン合金板を用いることもできる。また、銅板 11, 13, 24, 26のかわりに網合金の板を使用し てもよい。さらに、他の金属板を付加することもでき

【0038】この発明の複合絶縁基板はパワーモジュー ルに特に有効であるが、それ以外の各種の半導体装置に も使用可能である。

[0039]

【発明の効果】以上説明したように、請求項1の発明に よれば、セラミック基板の両面に多層金属板が設けられ ており、各多層金属板はその熱膨張係数がセラミック基 板の熱膨張係数に近くなるような構造を持っている。こ のため、比較的大きなサイズの複合絶縁基板が高い歩留 りで製造可能であり、ヒートサイクルを受けた際にもセ ラミック基板にクラックが生じにくい。

R

【0040】またセラミック基板の片面ではなく面面に 多層金属板を設けていることによって、セラミック基板 の両面側における力学的パランスが高まり、複合絶縁基 仁のソリが古苑に防止される。

【0041】 請求項2の発明にかかる半導体装置では上 膨張力や熱収縮力は第2の多層金属板20全体としての 10 配の複合絶縁基板を使用していることによって、継ぎ電 極を不要とすることが可能である。その結果、半導体装 置の内部部品の位置決め精度が高まり、組立工程数も減 少する。

【0042】請求項3の発明にかかる半導体装置では、 半導体チップ側に設けてある第2の多層金属板の平面サ イズを金属ペース板側の第1の多層金属板の平面サイズ よりも大きくすることによって、熱の拡散能力を高める ことができる。そして、第1と第2の多層金属板のそれ ぞれの体積が実質的に同一となっているため、第1と第 によって得てもよい。どのような回路パターンを形成す 20 2の多層金属板からセラミック基板へ与えられるそれぞ れの拘束力が実質的に同一となって、セラミック基板の 上下における力学的パランスをさらに高めることができ

【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の一実施例である複合絶縁基板の断面 図である。

【図2】実施例の複合絶縁基板を備えたパワーモジュー ルの組立工程の途中における平面図である。

【図3】一実施例の複合絶縁基板における熱拡散機能の 30 説明図である。

【図4】パワーモジュールの平面図である。

【図 5】従来の複合絶縁基板を備えたパワーモジュール の断面図である。

【図6】図6に示したパワーモジュールの組立工程の途 中における平面図である。

【図7】従来の絶縁基板の断面図である。

【図8】従来の複合絶縁基板の断面図である。

【符号の説明】

1 複合絶縁基板

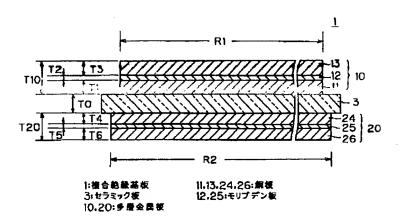
40 3 セラミック基板

10.20 多層金属板

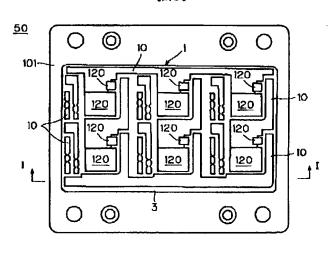
11, 13, 24, 26 銅板

12, 15 モリプデン板

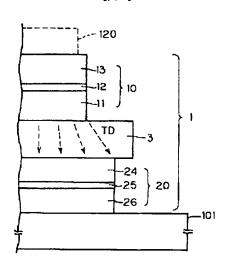
[図1]



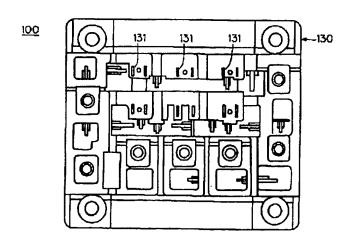
【図2】



[図3]

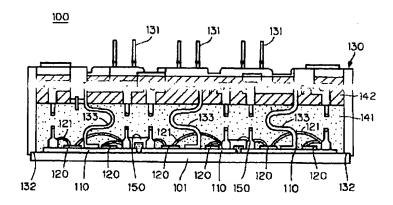


【図4】



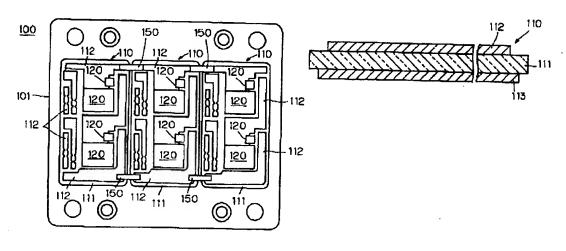
8.

【図5】

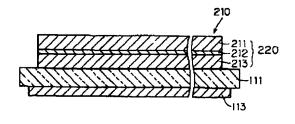


【図6】

【図7】



【図8】



【手続補正書】

【提出日】平成3年9月13日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0004

【補正方法】変更

【補正内容】

【0004】このパワーモジュール100の製造にあた

っては、まず、網ペース板101への絶縁基板110<u>の</u>半田付けと、絶縁基板110上へ<u>の</u>半導体チップ120 の半田付けと、後述する継ぎ電極150の半田付けとを 同時に行なう。この状態の半製品はペース組立て完了品 と呼ばれる。また、半導体チップ120へのアルミワイ ヤ121のポンディングを行なう。この状態の半製品は ワイヤポンド完了品と呼ばれる。 【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0025

【補正方法】変更

【補正内容】

【0025】第1の多層金属板10は、2枚の銅板1 1,13の間にモリプデン板12を挟むようにこれらを た二に代合してお見されている。日本に、第200元点 風板 20 も、2 枚の銅板 24, 26の間にモリブデン板 25を挟むようにこれらを相互に接合して形成されている。第1の多層金属板 10はその上に形成すべき電子回路の形状に合わせてパターニングされている(図2参照)。セラミック基板 3の材料としては、たとえばアルミナ (A1x) を母材とするセラミックが使用される。